# EUROPEAN PATENT OFFICE

### Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

11167036

PUBLICATION DATE

22-06-99

APPLICATION DATE

04-12-97

APPLICATION NUMBER

09333784

APPLICANT: SUGIMOTO NAOKI;

INVENTOR: HIRAO KAZUYUKI;

INT.CL.

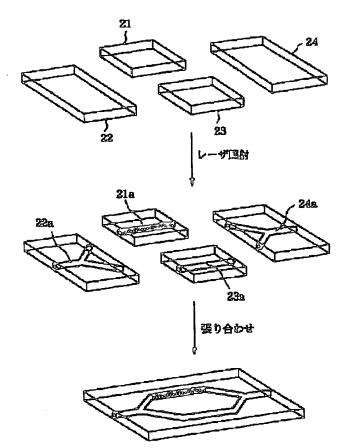
G02B 6/13 G02B 6/12 G02F 1/313

G02F 1/35

TITLE

OPTICAL WAVEGUIDE CIRCUIT AND

NONLINEAR OPTICAL DEVICE



ABSTRACT :

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an optical waveguide circuit where an optical waveguide even in a complicated shape is easily written.

SOLUTION: A Bi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-containing glass material 21 having large three- dimensional nonlinear optical effect is used as a base body or part of the base body and a part 21a which is varied in refractive index by convergent irradiation with laser light is formed as an optical waveguide in the base body. The optical waveguide is branched in, for example, a two-pronged shape and one of the branched optical waveguides is formed in the Bi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-containing glass material. Consequently, this is built in an optical Kerr shutter type switch, a Mach-Zehnder type switch, a directional coupler type switch, etc., to constitute an optical switch with quick response.

COPYRIGHT: (C)1999,JPO

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

# (11)特許出願公開番号

# 特開平11-167036

(43)公開日 平成11年(1999)6月22日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	FΙ				
G 0 2 B	6/13		G 0 2 B	2 B 6/12 M			
	6/12		G 0 2 F	1/313			
G 0 2 F	1/313			1/35	505		
	1/35	5 0 5	G 0 2 B	6/12 N			
			審査請求	未請求	請求項の数 6	OL	(全 10 頁)
(21)出願番号	<del></del>	特顧平9-333784	(71)出願人	396020800			
				科学技術	有振興事業団		
(22)出願日		平成9年(1997)12月4日		埼玉県ノ	口市本町4丁	11番8	3号
			(71)出顧人	597118636			
				近藤	6己		
					- 一 长良市鶴舞西町	T 目 2	8番303号
			(71)出願人			-, ,,-	- досо
			(1.17)	三浦			
					7.へ 	3-22	
			(74)代理人			0 22	
			(14/14/44)	开程工	小月旦		
						揖	と終頁に続く

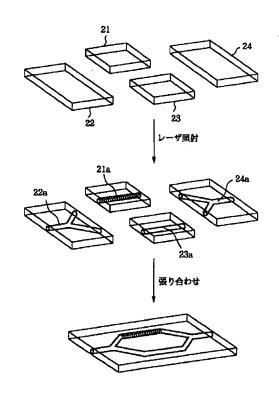
#### (54) 【発明の名称】 光導波回路及び非線形光学装置

### (57)【要約】

【課題】 複雑形状でも光導波路が簡便に書き込まれた 光導波回路を得る。

【解決手段】 三次非線形光学効果の大きなBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 含有ガラス材料21を基体又は基体の一部とし、レーザ 光の集光照射によって屈折率を変化させた部分21 aが 光導波路として基体内部に形成されている。光導波路 は、たとえば二股状に分岐され、分岐した一方の光導波 路がBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラス材料の内部に形成されてい

【効果】 光カーシャッタ型スイッチ、マッハ・チェン ダー型スイッチ, 方向性結合器型スイッチ等に組み込ま れ、応答性の高い光スイッチを構成する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】  $Bi_2O_3$  を含むガラス材料を基体又は基体の一部とし、レーザ光の集光照射によって屈折率を変化させた部分が光導波路として基体内部に形成されている光導波回路。

【請求項2】 請求項1記載のガラス材料が $Bi_2$  O  $_3:15\sim70$ モル%, $MgO+ZnO+BaO:0\sim40$ モル%, $B_2$  O  $_3:0\sim75$ モル%, $SiO_2:0\sim60$ モル%, $Li_2$  O+ $Na_2$  O+ $K_2$  O: $0\sim20$  モル%, $TiO_2:0\sim20$ モル%, $CeO_2:0\sim1$ 0モル%の組成をもつ光導波回路。

【請求項3】 光導波路が二股状に分岐し、分岐した一方の光導波路がBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 含有ガラス材料である請求項1又は2記載の光導波回路。

【請求項4】 偏光子を介した入射光と共にゲート光が 光導波路に入射され、光導波路を通過した入射光を検光 子を介して出射光として取り出す光カーシャッタスイッ チにおいて、請求項1又は2記載の光導波回路を使用す る非線形光学装置。

【請求項5】 入射したレーザ光を分波し、非線形媒質からなる光導波路に分波された一方の光波を通過させて位相シフトを与え、位相シフトを与えていない他方の光波と合波させ、入力光に変調が加わった出力光を得るマッハ・チェンダー型光スイッチにおいて、請求項1~3の何れかに記載の光導波回路を使用する非線形光学装置。

【請求項6】 近接した2本の導波路のうち一つを非線 形導波路とし、一方の導波路に入射された光波モードが 他方の導波路に入射された光波モードと結合し、両モー ド間で起きる伝送光エネルギーの移動により出射端から の光エネルギーをオン・オフする方向性結合器型光スイ ッチにおいて、請求項1~3の何れかに記載の光導波回 路を使用する非線形光学装置。

#### 【発明の詳細な説明】

### [0001]

【産業上の利用分野】本発明は、光データ処理,情報処理,光通信システム等の光スイッチ,光メモリ,光信号演算処理装置等として有用な光デバイスに関する。

#### [0002]

【従来の技術】光通信や光情報処理では、情報等の信号を光で搬送するためには変調,スイッチング等の光制御が必要になる。この種の光制御には、電気信号を用いた電気-光制御方法が従来から採用されている。しかし、電気-光制御方法は、電気回路のようなCR時定数による帯域制限、素子自体の応答速度や電気信号と光信号との間の速度の不釣り合いで処理速度が制限されること等の制約があり、光の利点である広帯域性や高速性が十分に活用できていない。制約を解消し、光の広帯域性や高速性を十分に活かすためには、光信号によって光信号を制御する光-光制御技術が非常に重要になってくる。こ

の要求に応えるものとして期待されている三次非線形光 学材料は、屈折率、吸収係数等の光学的性質が光によっ て変化する原理を利用したものであり、光を光で制御で きる特質をもち、光通信、光交換、光コンピュータ、光 インターコネクション等における光スイッチ等として検 討されている。

【0003】三次非線形光学材料に要求される特性は、 一般的に三次非線形感受率、スイッチング素子の相互作 用長,入射光強度である。三次非線形感受率が大きいほ ど、チング素子の相互作用長が長いほど、入射光強度が 大きいほど、光学的性質の変化量が大きくなる。しか し、相互作用長を長くすることは、素子長が長くなるこ とを意味し、素子が大きくなるという欠陥になる。ま た、入射光の強度を強くすることは、半導体レーザの開 発状況に依存する点が多く、消費電力を増加させること にもなるので、経済上で好ましくない。このような観点 から、三次非線形光学効果の大きな材料の探索が精力的 に進められており、GaAsのような半導体単結晶やポ リジアセチレンのような有機単結晶、量子サイズ効果を 利用した微粒子分散ガラス、半導体量子井戸構造、石英 ガラス、カルコゲナイドガラス等、種々の材料が光スイ ッチとして提案されている。

【0004】一方、光-光制御の高速性を十分に活かす ためには、非線形緩和時間でが十分に小さいことが必要 である。緩和時間でが長いと、系全体の回復に長時間が かかり、結果として高速のスイッチングができなくな る。この点、微粒子分散ガラス、半導体量子井戸構造等 の共鳴型三次非線形光学材料は、三次非線形感受率が大 きいものの、緩和時間 τ が長いことが欠点である。これ に対し、石英ガラス、カルコゲナイドガラス等の非共鳴 型三次非線形光学材料は、光吸収を伴わないため応答時 間が数百フェムト秒(10-13 秒)と極めて短く、超高 速のスイッチング素子として極めて有利な材料であると いえる。また、光の吸収係数が小さいことも、超高速ス イッチング素子として有利な点である。しかし、石英ガ ラス、カルコゲナイドガラス等の非共鳴型三次非線形光 学材料では三次非線形感受率が小さいため、光スイッチ としての使用に際してはデバイス長を長くし或いは動作 パワーを大きくする必要があった。そこで、非共鳴型の ガラスにおいても、三次非線形光学効果の大きな材料の 探索が積極的に進められている。最近の研究では、カル コゲナイドガラスであるAs-S系のガラスが大きな三 次非線形感受率を示すことから、石英ガラスに比較して 約1/1000の長さのファイバーで同等な高速スイッ チング動作が可能であることも報告されている。しか し、カルコゲナイドガラスでは、ガラス製造時の雰囲気 を制御する必要があり、有害元素を含むために環境を汚 染する虞れもあること等から、ガラスの製造プロセスが 煩雑になることが問題である。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】光導波路用に三次非線 形媒質を使用すると、光スイッチの相互作用長を長くで き、狭い空間に光を閉じ込めることにより光の強度を増 大できる。これらの特質により三次非線形光学材料自体 の低い非線形感受率が補われるため、三次非線形媒質の 使用は有効な手段の一つとして考えられている。三次非 線形媒質に光導波路を作り込む方法としては、イオン交 換法や火炎加水分解法等が採用されている。

【0006】イオン交換法では、たとえば金属膜のスリ ット状開口からガラス基板表面層にAg\* イオンを熱的 に侵入させ、ガラス中のNa<sup>+</sup> イオンとAg<sup>+</sup> イオンを 交換する第1段のイオン交換で表面層に導波核を形成し た後、ガラス基板に均一な電界を印加して溶融塩中のN a<sup>+</sup> イオンをガラス表面に侵入させている。Na<sup>+</sup> イオ ンは、Ag+ イオンが形成した最表面の高屈折領域を表 面下に移動させる。その結果、導波路がガラス表面下に 埋め込まれ、低伝播損失特性が確保される。この方法で 作製された光導波路のコア部は、通常、直径が10~2 00μmの半円形又はほぼ円形の断面を持ち、1%前後 の比屈折率差を示すものが多い。イオン交換法で作製さ れる導波路は、ガラス表面に近い部分に限られる。導波 路作製可能なガラス材料も、イオン交換可能な材料に限 られる。更に、イオン交換に長時間を要するため、生産 性も低い。しかも、同一基板上に種々の二次元的なパタ ーンをもつ光導波路を作製できても、三次元的に組み合 わされた光導波路の形成は困難である。そのため、光導 波路等としての使用が制約され、複雑な回路構成をもつ 用途に適用できない。その結果、ガラス材料を用いた光 デバイスの構成に際し、材料本来の高い非線形光学特性 が十分に発揮されていない。

【〇〇〇7】火炎加水分解法では、四塩化シリコン及び 四塩化ゲルマニウムの火炎加水分解によりシリコン基板 の表面に下クラッド用及びコア用の二層のガラス微粒子 層を堆積させ、高温加熱によって微粒子層を透明ガラス 層に改質する。次いで、フォトリソグラフィ及び反応性 エッチングにより回路パターンをもつコア部を形成す る。この方法で作製された光導波路は、膜厚が数μmで ある。火炎加水分解法による場合には、導波路の作製工 程が複雑であり、使用可能な材料も石英を主成分とする ガラス組成に限られる。また、イオン交換法と同様に、 三次的に組み合わされた光導波路を形成することが困難 である。

【0008】また、レーザ光をガラス材料の内部に集光 照射させることにより、光導波路を作製する技術がヨーロッパ特許第0797112公開明細書で報告されている。この方法は、イオン交換法や火炎加水分解法に比較して材料の制約が大幅に緩和され、三次非線形光学効果の高い材料の使用によって三次非線形光導波路の作製が可能になることが予想される。しかし、従来から使用されている三次非線形光学材料は前述したように三次非線 形感受率自体が小さく、また三次非線形感受率の高い材料では有害成分を含むことが問題である。本発明は、このような問題を解消すべく、有害成分を含まず通常の製造プロセスで作製可能なBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラスを三次非線形性光学材料として使用し、ガラス材料の内部でレーザ光の集光点を相対的に移動させることにより、屈折率変化をもたらす構造変化をガラス材料の内部に起こさせ、必要形状の光導波路が簡便に形成された光導波回路を提供することを目的とする。

#### [0009]

【課題を解決するための手段】本発明の光導波回路は、その目的を達成するため、Bi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラス材料を基体又は基体の一部とし、レーザ光の集光照射によって屈折率を変化させた部分が光導波路として基体内部に形成されていることを特徴とする。光導波路は、たとえば二股状に分岐され、分岐した一方の光導波路がBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラス材料の内部に形成されている。この光導波回路は、光カーシャッタ型スイッチ、マッハ・チェンダー型スイッチ,方向性結合器型スイッチ等に組み込まれ、応答性の高い光スイッチを構成する。

#### [0010]

【実施の形態】本発明者等は、レーザ光の集光照射で作 製した光導波路の光スイッチング特性について調査検討 した結果、本発明に達した。本発明に従った光導波路 は、レーザ光の集光照射により屈折率変化がガラス材料 の内部に連続して形成されている。このように光導波路 を形成するとき、従来の複雑な工程を経る必要なく導波 路型超高速光スイッチ等の非線形光学装置が簡便に作製 される。作製された三次非線形光学装置は、光カーシャ ッタスイッチ、マッハ・チェンダー型光スイッチ、方向 性結合器型光スイッチ等として使用可能であり、何れも 三次非線形光学効果を利用することにより超高速の光ス イッチング動作が可能である。三次非線形光学装置用の 光導波路を作製するためのガラス材料には、透明度が高 く且つ三次非線形光学効果の大きなBi, Oaを含むガ ラス材料が使用される。透明度が高く三次非線形光学効 果の大きな材料としてAs-S系のカルコゲナイドガラ スが知られているが、このガラスは、前述したようにガ ラス製造時の雰囲気制御を必要とし、しかも環境を汚染 する虞れのある有害元素を含むことから、製造プロセス を複雑にするため好ましくない。

【0011】Bi $_2$ O $_3$ 含有ガラスとしては、次の組成をもつガラスが使用される。

Bi<sub>2</sub> O<sub>3</sub>:15~70モル%

MgO+ZnO+BaO:0~40モル%

 $B_2 O_3 : 0 \sim 75 \pm 11\%$ SiO<sub>2</sub>: 0 \sime60 \pm 11\%

Li, O+Na, O+K, O:0~20モル%

 $TiO_2:0\sim20$  EUN  $CeO_2:0\sim10$  EUN

Bi<sub>2</sub>  $O_3$  の含有量が15モル%未満では期待する三次 非線形光学効果が得られず、逆に70モル%を超えるB  $i_2 O_3$  含有量ではガラス化が困難になる。

【0012】必要に応じてMgO, ZnO, BaOを添 加することにより、結晶化が抑制されガラス形成が容易 になる。しかし、合計量で40モル%を超える多量のM gO, ZnO, BaOを添加すると、期待する三次非線 形光学効果が得られ難くなる。B2O3も同様に結晶化 抑制によりガラス形成を容易にするが、75モル%を超 える多量添加では期待する三次非線形光学効果が得られ 難くなる。Si〇。も同様に結晶化抑制によりガラス形 成を容易にするが、60モル%を超える多量添加では期 待する三次非線形光学効果が得られ難くなる。Li<sub>2</sub> O, Na。O, K。Oは単独で又は組み合わせて添加さ れ、ガラス製造時の結晶化を抑制し、ガラスの形成を容 易にする。しかし、Li<sub>2</sub>O, Na<sub>2</sub>O, K<sub>2</sub>Oの合計 添加量が20モル%を超えると、ガラスの化学的耐久性 が劣化すると共に、期待する三次非線形光学効果が得ら れ難くなる。TiO2を添加するとガラス製造時の結晶 化が抑制され、ガラスの形成が容易になる。TiO2添 加は、三次非線形光学効果の増大にも有効である。しか し、20モル%を超える多量のTiO。を添加すると、 ガラス形成が困難になる。CeO2は、必要に応じて添 加される成分であり、ガラス組成に含まれているBi2 O。がガラス融解時に金属ビスマスとして析出すること を抑制する作用を呈し、ガラスの透明度低下を防止す る。しかし、10モル%を超える多量のСеО2を添加 すると、ガラス形成が困難になるばかりでなく、三次非 線形光学効果が低下する。

成物は、適宜の方法によってガラスに製造される。ガラ ス製造法は特に制限されるものではないが、たとえば所 定組成に配合した原料を白金ルツボ、石英ルツボ、イリ ジウムルツボに入れ、900~1300℃で空気中で溶 融し、得られた融液をモールドにキャストすることによ ってガラスが作製される。或いは、溶融法以外のゾルー ゲル法や気相蒸発法によってもガラスが作製される。 【0014】本発明に従った光導波路は、光誘起屈折率 変化を起こすエネルギー量をもつレーザ光をガラス材料 の内部に集光し、連続した屈折率変化領域がガラス材料 の内部に形成されるように、ガラス材料の内部で集光点 を相対移動させることにより製造される。具体的には、 図1で模式的に示すように、レーザ光11を集光レンズ 12等からなる集光装置で集光し、ガラス材料10の内 部に集光点13を位置させる。集光点13をガラス材料 10の内部で相対的に移動させることにより、図2又は 図3に示すように光導波路14,15として働く連続し た屈折率変化領域がガラス材料10の内部に形成され る。集光点13の相対移動には、たとえばレーザ光11 の集光点13に対してガラス材料10を連続的に移動さ

【0013】原料粉末を所定の組成に調整したガラス組

せる方式,ガラス材料10の内部でレーザ光11の集光 点を連続的に移動させる方式等が採用される。ガラス材 料10の内部に形成される光導波路は、集光点13の相 対移動に応じて自由に設計される。たとえば、集光点1 3を一方向に相対移動させると、図2に示す光導波路1 4が形成される。また、集光点13を二方向に相対移動 させると、図3に示す二股状の光導波路15が形成される。光誘起屈折率変化は、ピークパワー強度が高いほど 促進される。しかし、過度に大きなエネルギー量のレー ザ光を得ることは実際面で困難である。この点は、パルス幅を狭くしてピーク出力を高めたレーザ光を使用する ことにより克服できる。ただし、パルス状のレーザ光を 使用するとき、ガラス材料の内部に形成される光導波路 を滑らかな構造にするため、パルスレーザの繰返し周波 数を1kHz以上にすることが好ましい。

#### [0015]

【作用】パルスレーザの照射によって屈折率が変化する 現象は、光誘起屈折率変化と呼ばれており、P, Се, Ge等を添加したシリカガラスの例が知られている。こ の現象は、紫外域に固有吸収をもつ酸素欠陥がガラス中 に存在しており、吸収波長のレーザを照射することによ って酸素欠陥の一部が構造変化することに起因すると考 えられており、発振波長が紫外域にあるエキシマレーザ での研究が進められている。しかし、この方法で使用さ れるレーザ光は、1 k H z 未満の低い繰返し周波数であ るため、十分なエネルギーを照射部分に与えることがで きない。そのため、屈折率変化領域の形状がスポット的 になり、連続的な屈折率変化を必要とする光導波路を形 成するまでには至らない。また、パルス幅が一定の状態 で強制的に繰返し周波数を高くすると、パルス当りのエ ネルギーが低くなり、屈折率変化を誘起させること自体 が困難になる。ところで、パルスレーザのパルス幅を狭 くすると、高いピーク出力が得られる。ピーク出力を高 めると、ガラスの固有吸収以外の波長をもつパルスレー ザ光を使用しても、1 k H z 以上の繰返し周波数をもつ 限りガラス組成に関係なく、レーザ光の集光部分で屈折 率が変化する現象が確認されている。滑らかな導波路構 造を形成する上では、第1パルスと第2パルスが可能な 限り短い期間で照射されるように、パルス間隔を狭く、 換言すれば繰返し周波数を高くする必要がある。この点 でも、パルスレーザの繰返し周波数を1kHz以上,好 ましくは100kHz以上に設定する。繰返し周波数が 低いとレーザ光が離散的に照射され、導波路の形成に必 要な連続的な屈折率変化が得られない。

【0016】繰返し周波数の上限は、無限大の限りなく連続レーザに近いものである。しかし、繰返し周波数を高くすると、一般的にパルス当りのエネルギーが弱くなる。そこで、実際にはガラス材料が屈折率変化を起こす閾値及び使用するレーザの出力によって、繰返し周波数の上限を設定する。繰返し周波数が高い場合、レーザ又

はガラス材料を連続的に相対移動することにより、集光部分の軌跡に連続的な屈折率変化領域が形成される。この屈折率変化領域は、レーザ光照射前のガラスの屈折率より高いことから光導波路として利用される。ガラス材料又はレーザ光の集光点の走査速度を遅くすることにより、ガラス材料に対してレーザ光を連続照射できる。しかし、第1パルス照射後に一定の時間をおいて第2パルスが重なった状態で照射されるため、第1パルスで形成された屈折率変化が第2パルスにより再変化し、滑らかな導波路構造が得られない。

【 O O 1 7 】本発明によるとき、所望の形状を持った光導波路が容易に得られる。しかも、従来の作製工程と異なり、光導波路の作製に使用するレーザ光と非線形光学装置に用いるレーザ光源とを共用できるため、作業の効率化及び作業速度の高速化が可能となる。波長可変のレーザ光源を用いた場合、光導波路作製用の波長と非線形光学装置駆動時の波長を変えることもできる。また、本発明による三次非線形光導波路は、コア部の断面が円形であることから、入射したレーザ光の直線偏波の偏光保持率が高い等の光学特性に優れている。したがって、非線形光学素子として好適に使用され、これを用いて構成

する光スイッチを始めとする非線形光学装置は高速・高 効率で動作し、実用に十分供し得る。以下の実施例で は、レーザ照射によって三次非線形光学ガラス材料に屈 折率変化(線形屈折率の変化)を起こさせ、それにより 作製した光導波路及びそれを用いた導波路型超高速光ス イッチを中心として説明する。ただし、本発明は、実施 例に何ら拘束されるものでなく、要旨を逸脱しない範囲 で種々変更可能なことは勿論である。

#### [0018]

【実施例】所定量の原料を調合して白金ルツボに入れ、1300℃で2時間溶融することにより、表1の組成をもつガラスを作製した。得られたガラスを厚さ0.7m mに鏡面研磨し、次の方法で三次非線形光学特定を測定した。YAGレーザの基本波(波長 $1.06\mu$ m)と色素レーザ(波長約 $0.7\mu$ m)を非線形結晶中でミキシングすることにより得られた波長 $1.9\mu$ mのレーザ光を試料に入射し、発生した波長 $0.63\mu$ mの第3高調波の強度を測定することにより、三次非線形光学感受率 $x^{(3)}$ を求めた。

[0019]

表1: 実施例で使用した三次非線形光学ガラスの組成

試料番兒	<del></del>	1	2	3	4	5	6
成	Bi 2 O 3	18.9	42.6	66.0	24.0	49.5	49.5
	ВяОв	_	28.5	16.6	8.0	25.0	25.0
<del>/)</del>	S i O 2	56.2	28.5	16.6	50.0		
及	TiOz	8.3		-		·	
U	MgO	_		-		25.0	_
含	Z n 0						25.0
有 量	BaO	_	-		12.0		_
	L i 2 O	8.3		_		-	-
モル%	Na. O	8.3		-			_
	K 2 O		-	_	6.0	_	_
	CeO2	-	0.4	0.8		0.5	0.5
三次非線形光学感受率 x <sup>(*)</sup> (esu) ×10 <sup>-12</sup>		5.8	12.0	20.0	6.5	15.0	18.0

片を導波路作製用に使用した。

【0021】<u>実施例1:光カースイッチ用光導波路の作</u>製

表1における試料番号1,2のガラスに対し、Arレー ザ励起のチタンサファイアレーザから発振されたパルス 幅150fs, 繰返し周波数200kHz, 波長800 nm,平均出力1~50mWのパルスレーザ光を使用 し、集光レンズで集光し、試験片の内部に集光点が位置 するように調節して試験片を照射した。照射後の試験片 を観察すると、集光点の屈折率が0.01だけ上昇して いた。屈折率の変化は、ナノ秒又はピコ秒オーダの極く 短時間で生じた。試験片又は集光点を連続的に一方向に 相対移動させることにより、試験片の内部に直線状の高 屈折率領域、すなわち直線状の光導波路が形成された。 光導波路の形成如何は、実際に通信波長帯のレーザ光を 試験片に入射し、屈折率変化を起こしている部分のみに 光が伝播されていることを観測することにより確認でき た。また、出射側の近視野像から光導波路の断面が直径 (コア径) 4 µmであること、及び少なくとも通信波長 帯域においてシングルモード伝播が実現されていること も判明した。波長800nmのレーザ光に替え、通信波 長帯の1.  $3\mu$ mや1.  $55\mu$ mのレーザ光を照射した 場合でも、同様の屈折率変化が観測された。光導波路 は、使用する集光レンズの焦点距離を変えることにより コア径の大きさが調整可能であった。このようにして形 成された光導波路は、コアとクラッドとの間に明確な界 面が存在しないので界面損失が極めて少ない。そのた め、本発明は、光集積回路等における微細な導波路形成 法として活用される。

【0022】<u>実施例2:マッハ・チェンダー型光スイッ</u> チ用光導波路の作製

マッハ・チェンダー型光スイッチ用光導波路は、種々の 工程で作製できる。たとえば、図4で模式的に示すよう に、予め4つに切られた基板21~24を用意し、その うちの一つの基板 21 にのみに三次非線形光学効果の大 きなBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 含有ガラスを使用し、残りの3つの基板 22~24には石英ガラスのように三次非線形性の小さ な材料を使用する。それぞれの基板21~24をレーザ 照射することにより光導波路21a~24aを形成させ た後、光学接着剤で各基板21~24を貼り合わせる。 或いは、図5で模式的に示すように、所定の大きさをも つ一つの基板25を使用する。基板25は、石英ガラス のような非線形性の小さいガラスでできており、三次非 線形光学効果の大きなBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラス26をスパ ッタ法等で基板25の一部表面に盛り付ける。次いで、 レーザ照射によりマッハ・チェンダー型光導波路25a が基板25に書き込まれる。何れの場合も、基板21~ 25を搭載した微動台の操作によって、必要形状の光導 波路21a~25aが容易に書き込まれる。

【0023】本実施例では、表1に示した試料番号3,

4のガラスを三次非線形光学効果の大きなBi。O。含 有ガラスとして用い、石英ガラスを非線形の小さな材料 として使用した。Arレーザ励起のチタンサファイアレ ーザから発振されたパルス幅150fs, 繰返し周波数 200kHz, 波長800nm, 平均出力1~50mW のパルスレーザ光を使用し、集光レンズで集光し、試験 片の内部に集光点が位置するように調節して試験片を照 射した。集光点の屈折率は、Bi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラスでは 0.01,石英ガラスでは0.05だけ上昇した。作製 した光導波路の基本性能を調査するため、実際に通信波 長帯のレーザ光を光導波路に入射させたところ、屈折率 変化を起こしている部分のみに光の伝播が観察され、シ ングルモード伝播が実現していることが判明した。形成 された光導波路は、出射側の近視野像から断面4μmの 直径(コア径)をもっていることが判った。三次非線形 光学効果の小さな材料として、石英ガラスに替えGeド ープシリカガラスやフッ化物ガラスを使用した場合で も、同様な光導波路が作製された。本実施例で得られた 光導波路も、コアとクラッドとの間に明確な界面が存在 しないため、界面損失が極めて少ないものであった。

【0024】実施例3:方向性結合器型光スイッチ用光 導波路の作製

方向性結合器型光スイッチ用光導波路も、マッハ・チェ ンダー型と同様に種々の工程で作製できる。たとえば、 図6で模式的に示すように、予め4つに切られた基板3 1~34を用意し、そのうちの一つの基板31のみに三 次非線形光学効果の大きなBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 含有ガラス材料を 使用し、残りの3つの基板32~34には石英ガラスの ように三次非線形光学効果の小さな材料を使用する。そ れぞれの基板31~34をレーザ照射することにより光 導波路31a~34aを形成させた後、光学接着剤で各 基板31~34を貼り合わせる。或いは、図7で模式的 に示すように、所定の大きさをもつ一つの基板35を使 用する。基板35は、石英ガラスのような三次非線形光 学効果の小さいガラスでできており、三次非線形光学効 果の大きなBi2 〇3 含有ガラス材料36をスパッタ法 等で基板35の一部表面に盛り付ける。次いで、レーザ 照射により方向性結合器型光導波路35aが基板35に 書き込まれる。何れの場合も、基板31~35を搭載し た微動台の操作によって、必要形状の光導波路31a~ 35aが容易に書き込まれる。

【0025】本実施例では、表1に示した試料番号5,6のガラスを三次非線形性光学効果の大きな材料として、石英ガラスを三次非線形性光学効果の小さな材料として使用した。Arレーザ励起のチタンサファイアレーザから発掘されたパルス幅150fs,繰返し周波数200kHz,波長800nm,平均出力1~50mWのパルスレーザ光を使用し、集光レンズで集光し、試験片の内部に集光点が位置するように調節して試験片を照射した。集光点の屈折率は、Bi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラスでは

0.01,石英ガラスでは0.05だけ上昇した。作製した光導波路の基本性能を調査するため、実際に通信波長帯のレーザ光を光導波路に入射させたところ、屈折率変化を起こしている部分のみに光の伝播が観察され、シングルモード伝播が実現していることが判明した。形成された光導波路は、出射側の近視野像から断面4μmの直径(コア径)をもっていることが判った。三次非線形光学効果の小さな材料として、石英ガラスに替えGeドープシリカガラスやフッ化物ガラスを使用した場合でも、同様な光導波路が作製された。本実施例で得られた光導波路も、コアとクラッドとの間に明確な界面が存在しないため、界面損失が極めて少ないものであった。

【0026】<u>実施例4:光カーシャッタスイッチへの適</u> <u>用</u>

実施例1で試料番号2のBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラスから作製 したコア径4 µm, 長さ10 mmの光導波路を用いて光 カーシャッタスイッチを構成した。図8は、光カーシャ ッタスイッチ40の光学系を示し、OPA (optical pa rametric amplifier) を通過した波長1.30μmのチ タンサファイアレーザ光 (パルス幅100fs, 繰返し 周波数100Hz)をゲート光Pg として使用し、光源 41からゲート光パルスに同期させた波長1.32μ m,パルス幅10nsの半導体レーザ光をプローブ光P  $_{i}$  として出射した。プローブ光 $P_{i}$  は、 $\lambda/2$ 波長板4 2により直線偏波の偏光方向をゲート光P<sub>8</sub>の直線偏波 の偏光方向に対してπ/4だけ傾けられ、偏光子43 a, ミラー44, レンズ45aを通過して光導波路46 に至る。この光学系では、ミラー44によりゲート光P 。とプローブ光P;がコリニア系(共軸系)になってい るので、光導波路46をカー媒質として使用することが 可能となる。プローブ光Pi は、光導波路46を通過し た後、更にレンズ45b,フィルタ47,検光子43b を経て検出器48に送られる。検出器48には、光電子 増倍管、InGaAs-PINフォトダイオード等が使 用される。ゲート光P。は、フィルタ47で遮られ、検 出器48まで達しない。なお、フィルタ47に替えて分 光器を使用することもできる。

【0027】ゲート光 $P_g$ のパワーを調整しスイッチング動作を調査したところ、プローブ光 $P_g$ の通過率T値が式T $\propto \sin^2(n_{2B} L I_g)$ に従った挙動を示し、図9にみられるように正しく光シャッタ動作を示していることが確認された。位相変化量 $\pi$ も実現され、この結果から本実施例で使用した $Bi_2O_3$ 含有ガラスのカー定数  $n_2$  が $n_3$  と算出された。通信波長が1.1×10<sup>-13</sup> cm² /Wと算出された。通信波長帯には大きな吸収がなく、二光子吸収の影響もみられなかった。通信波長1.5 $\mu$ m帯での同様の実験も可能であり、スイッチング動作の際のゲート光照射によるコア部の線形屈折率自体の変化も検出されなかった。また、スイッチングに必要なレーザパワーは、光導波路の作製に必要なパワーと比較して3桁程度小さいもので十

分であった。

【0028】本実施例では、大型のチタンサファイアレ ーザ光のOPAを経たレーザ光を光源とした。しかし、 これに拘束されることなく、小型レーザをゲート光P。 として駆動させることも可能である。また、市販の半導 体レーザ (波長1.30 μm, パルス幅10 ns, 繰返 し周波数150MHz)をゲート光P<sub>g</sub> として用い、半 導体レーザによるプローブ光P<sub>1</sub> を用いても、光カーシ ャッタ動作が確認され、位相変化量πが達成された。こ のことから、光学系が大幅にコンパクト化されることが 判る。本実施例で用いた光電子増倍管又はPINフォト ダイオードでは、それ自体の応答速度がナノ秒で止まっ てしまう。そこで、プローブ光パルスをゲート光パルス に対して遅延を掛ける一般的な測定手法により、光カー シャッタスイッチの応答速度を調査した。測定の結果、 スイッチング速度は、入射したゲート光のパルス幅と同 程度以下であり、高速の電子分極効果により光スイッチ ングが生じていることが確認された。また、二光子吸収 や熱効果による低速化、群遅延分散による低速化等が排 除されていた。本実施例で採用した光カーシャッタスイ ッチは、サブピコ秒以下のスイッチングスピードをも つ。そのため、信号光に<br />
100GHz以上の変調をかけ る変調機能, 100GHz以上の繰返し周波数をもつ信 号光パルス列から任意の信号パルスを取り出し、低繰返 しのパルス列に変換するデマルチプレクシング機能、幾 つかの低繰返し光パルス列を100GHz以上の光パル ス列に多重化するマルチプレクシング機能等を備えた光 カーシャッタスイッチとなる。

【0029】<u>実施例5:マッハ・チェンダー型光スイッ</u> チへの適用

実施例2で試料番号3の $Bi_2O_3$  含有ガラスから作製したコア径4 $\mu$ m, 長さ10mmの光導波路をマッハ・チェンダー型光スイッチに組み込み、光スイッチング実験に供した。マッハ・チェンダー型光スイッチでは、先ず素子の一端に入射したレーザ光を分波し、分波された一方の光波にのみ三次非線形媒質を通過させる、この光波は、三次非線形媒質により位相シフトが与えられた後、位相シフトを与えていない残りの光波と再び合波される。合波の際に、元の出力光に変調が加わった出力光が得られる。

【0030】本実施例では、OPA(optical parametr ic amplifier)を通過した波長1.35μmのチタンサファイアレーザ光(パルス幅100fs,繰返し周波数100Hz)を用い、光電子増倍管又はInGaAsーPINフォトダイオードを検出器として使用した。光スイッチング実験の結果を示した図10にみられるように、当初80%であった出力光が三次非線形光学効果によって変調を受けた結果、20%まで変化しており、光スイッチング動作が実現されていることが判る。また、通信波長帯に大きな吸収がなく、二光子吸収等の影響も

みられなかった。更に、波長1.5μm帯でも同様な結果が得られ、スイッチング動作の際にゲート光照射によるコア部の線形屈折率自体の変化も検出されなかった。 応答速度に関しても、光カーシャッタスイッチの場合と 同様に高速であった。この場合も、二光子吸収や熱効果による低速化や群遅延分散による低速化等が排除された 純粋な電子分極効果による高速応答が可能であった。

# 【0031】<u>実施例6:方向性結合器型光スイッチへの</u>適用

実施例3で試料番号6の $Bi_2O_3$  含有ガラスから作製されたコア径 $4\mu m$ , 長さ10mmの光導波路を方向性結合器型光スイッチに組み込み、光スイッチング実験に供した。方向性結合器型光スイッチは、図11に示すように2本の導波路51, 52を十分に近付けたとき一方の導波路51 (三次非線形導波路)に入射された光波モードが他方に結合し、両モード間で伝送光エネルギーの移動が起こり、結果として出射端からの光エネルギーがオン・オフされる現象を利用している。

【0032】本実施例では、OPA (optical parametr ic amplifier) を通過した波長1. 32μmのチタンサ ファイアレーザ光 (パルス幅100fs, 繰返し周波数 100Hz)を用い、光電子増倍管又はInGaAs-PINフォトダイオードを検出器として使用した。図1 2の試験結果にみられるように、三次非線形導波路51 の出射端における出力P」は当初65%であったが、三 次非線形光学効果によって結合が起こった結果、55% にまで減少した。逆に、他方の導波路52の出射端にお ける出力P。は当初35%であったが、結合によって4 5%に増加していた。出力P1, P2 の変化から光スイ ッチング動作が起こっていることが判る。この場合で も、通信波長帯には大きな吸収がなく、二光子吸収の影 響も検出されなかった。波長1.5μm帯での実験でも 同様な結果が得られ、スイッチング動作の際にゲート光 照射によるコア部の線形屈折率自体の変化も検出されな かった。応答速度に関しても、光カーシャッタスイッチ の場合と同様に高速であった。この場合も、二光子吸収 や熱効果による低速化や群遅延分散による低速化等が排 除された純粋な電子分極効果による高速応答が可能であ った。

#### [0033]

【発明の効果】以上に説明したように、本発明の光導波路は、レーザ光の集光照射で光誘起屈折率変化領域を連続的に形成した光導波路をBi<sub>2</sub>O<sub>3</sub>含有ガラス基体の内部に書き込んでいる。そのため、三次元的にも複雑な構造をもつ光導波路が容易に形成される。しかも、この導波路を用いた非線形光学装置は、高能率に動作することは勿論、良好な光学特性等を備えていることから光情

報処理や光通信分野で超高速光スイッチとして重用される。しかも、有害な成分を含んでいないので、環境汚染の問題もない。また、平面型の光導波路とすると、光ファイバ型と異なり、PLC (Planar Lightwave Circuit)等、広い展開を図ることが可能である。しかも、本発明に従った非線形光学装置は、純粋な電子分極効果による三次非線形メカニズムを利用しているので、通信波長帯を含む広い波長範囲でサブピコ秒以下の高速動作を実現できる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明に従った光導波路の作製方法を説明する図

【図2】 集光点の一方向相対移動により形成された光 導波路

【図3】 集光点の二方向相対移動により形成された光 導波路

【図4】 本発明に従ってマッハ・チェンダー型光スイッチ用の光導波路を作製するプロセスの一例

【図5】 本発明に従ってマッハ・チェンダー型光スイッチ用の光導波路を作製するプロセスの他の例

【図6】 本発明に従って方向性結合器型光スイッチ用の光導波路を作製するプロセスの一例

【図7】 本発明に従って方向性結合器型光スイッチ用の光導波路を作製するプロセスの他の例

【図8】 実施例1で作製した光導波路を組み込んだ光 カーシャッタスイッチの光学系

【図9】 同光カーシャッタスイッチの特性を示すグラフ

【図10】 実施例2で作製した光導波路を組み込んだマッハ・チェンダー型光スイッチの特性を示すグラフ

【図11】 方向性結合器型光スイッチに組み込まれた 光導波路の入力と出力との関係を示す図

【図12】 実施例6で調査した方向性結合器型光スイッチの特性を示すグラフ

#### 【符号の説明】

10: ガラス材料 11: レーザ光 12: 集光レンズ 13: 集光点

14,15:光導波路

21~25, 31~35:基板 21a~25a, 3

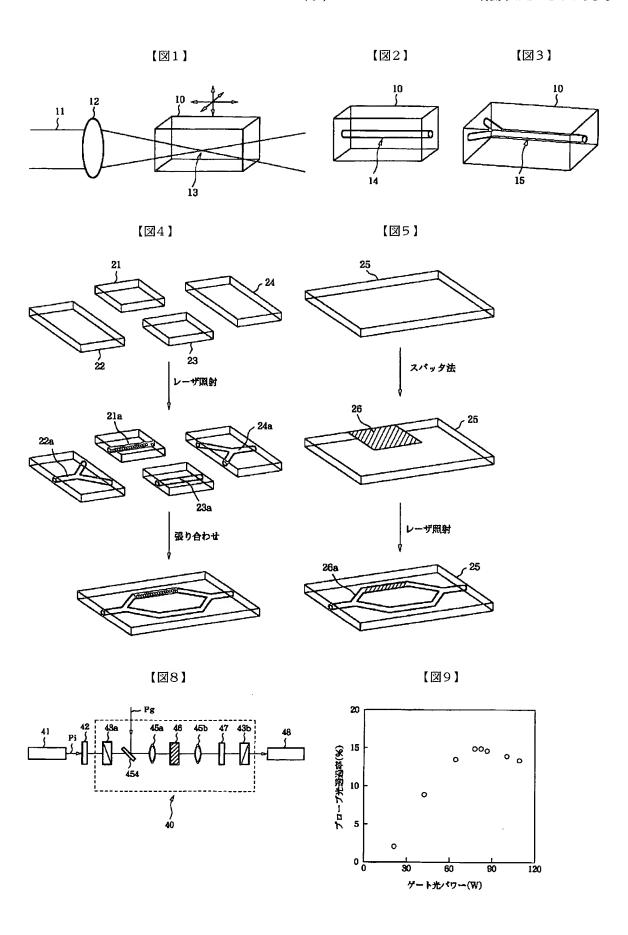
1a~35a:光導波路

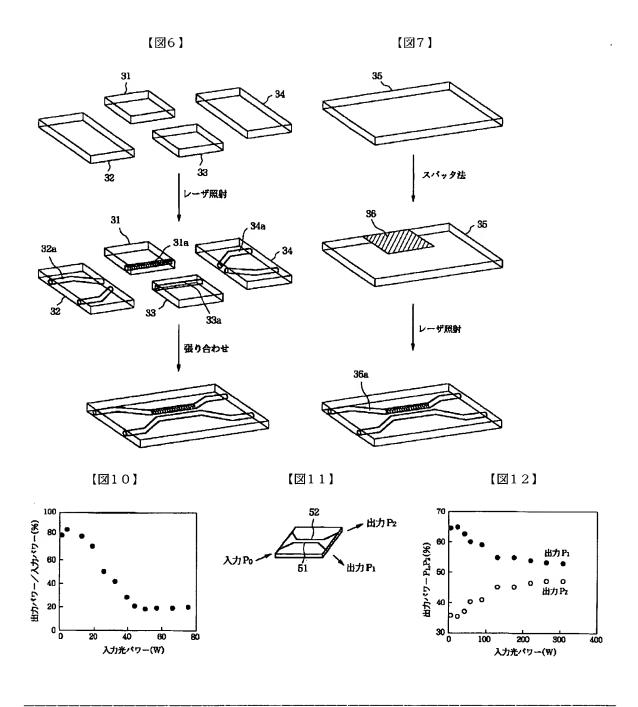
26,36:非線形性の大きな材料

43a: 偏光子 43b: 検光子 44: ミラー 45a, 45b: レンズ 46: 光導波路 4

7:フィルタ 48:検出器

51: 非線形性の導波路 52: 通常の導波路





#### フロントページの続き

(71)出願人 597169487

杉本 直樹

神奈川県横浜市鶴見区下末吉六丁目11番18

뮹

(72)発明者 近藤 裕己

奈良県奈良市鶴舞西町二丁目28番303号

(72) 発明者 三浦 清貴

奈良県奈良市朱雀一丁目13番22号

(72)発明者 杉本 直樹

神奈川県横浜市鶴見区下末吉六丁目11番18

号

(72) 発明者 平尾 一之

京都府相楽郡木津町木津川台三丁目5番8

号

## hydrogen

The general name for the atom H, without regard for its nuclear mass, either for hydrogen in its natural abundance or where it is not desired to distinguish between the isotopes. The systematic name for atomic hydrogen is monohydrogen.

See also *hydron*. 1988, *60*, 1116

**IUPAC** Compendium of Chemical Terminology

2nd Edition (1997)